\mathbf{PCT}





INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 7:

C25D 7/10, F16C 33/12

A2

- WO 00/29647 (11) Internationale Veröffentlichungsnummer:
- (43) Internationales Veröffentlichungsdatum:

25. Mai 2000 (25.05.00)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/DE99/03607

(22) Internationales Anmeldedatum:

10. November 1999

(10.11.99)

(30) Prioritätsdaten:

198 52 481.1

13. November 1998 (13.11.98) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): FED-ERAL-MOGUL WIESBADEN GMBH [DE/DE]; Stielstrasse 11, D-65201 Wiesbaden (DE).

(72) Erfinder; und

US): STASCHKO. (75) Erfinder/Anmelder für [DE/DE]; Talstrasse D-65232 Klaus GRUENTHALER, Taunusstein-Seitzenhahn (DE). Karl-Heinz [DE/DE]; Mozartstrasse 6 a, D-61250 Usingen (DE).

(81) Bestimmungsstaaten: AT, BR, CZ, HU, JP, KR, PL, SK, US, europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).

Veröffentlicht

Ohne internationalen Recherchenbericht und erneut zu veröffentlichen nach Erhalt des Berichts.

(54) Title: STRATIFIED COMPOSITE MATERIAL FOR SLIDING ELEMENTS AND METHOD FOR THE PRODUCTION THEREOF

(54) Bezeichnung: SCHICHTVERBUNDWERKSTOFF FÜR GLEITELEMENTE UND VERFAHREN ZU SEINER HERSTELLUNG

(57) Abstract

Disclosed is a method for producing stratified composite materials that exhibit optimum properties during their entire service life. The stratified composite material has a carrier layer, a bearing metal layer, an intermediate layer and an electroplated sliding layer that continually increases in hardness from the surface thereof in the direction of the bearing metal layer. According to the inventive method, a lead-free alloy with at least one hard component and one soft component is electrodeposited, whereby the current density is modified within a range of 0.3 20 A/dm² during the deposition process and/or the temperature of the galvanic bath is modified within a range of 15 °C - 80 °C.

(57) Zusammenfassung

Es wird ein Verfahren zur Herstellung von Schichtverbundwerkstoffen beschrieben, die während ihrer gesamten Laufdauer optimale Eigenschaften aufweisen. Der Schichtverbundwerkstoff weist eine Trägerschicht, eine Lagermetallschicht, eine Zwischenschicht und eine galvanisch aufgebrachte Gleitschicht auf, die eine von ihrer Oberfläche in Richtung Lagermetallschicht kontinuierlich zunehmende Härte aufweist. Das Verfahren sieht vor, dass als Gleitschicht eine bleifreie Legierung mit mindestens einer harten und einer weichen Komponente galvanisch abgeschieden wird, wobei die Stromdichte innerhalb des Bereichs von 0,3 bis 20 A/dm² während des Abscheidevorgangs verändert wird und/oder die Temperatur des Galvanikbades innerhalb des Bereichs von 15 °C bis 80 °C verändert wird.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AL AM AT AU AZ BA	Albanien Armenien Österreich Australien Aserbaidschan Bosnien-Herzegowina	ES FI FR GA GB GE	Spanien Finnland Frankreich Gabun Vereinigtes Königreich Georgien	LS LT LU LV MC MD	Lesotho Litauen Luxemburg Lettland Monaco Republik Moldau	SI SK SN SZ TD TG	Słowenien Słowakci Senegal Swasiland Tschad Togo Tadschikistan
BB	Barbados	GH	Ghana	MG MK	Madagaskar Die ehemalige jugoslawische	TM	Turkmenistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MIK	Republik Mazedonien	TR	Türkei
BF	Burkina Faso	GR	Griechenland	ML	Mali	TT	Trinidad und Tobago
BG	Bulgarien	HU IE	Ungarn Irland	MN	Mongolei	UA	Ukraine
ВJ	Benin		Israel	MR	Mauretanien	UG	Uganda
BR	Brasilien	IL IS	Island	MW	Malawi	US	Vereinigte Staaten von
BY	Belarus	IS IT	Italien	MX	Mexiko		Amerika
CA	Kanada	JP	Ianen Japan	NE	Niger	UZ	Usbekistan
CF	Zentralafrikanische Republik	JP KE	Kenia	NL	Niederlande	VN	Vietnam
CG	Kongo	KG	Kenta Kirgisistan	NO	Norwegen	YU	Jugoslawien
CH	Schweiz	KP	Demokratische Volksrepublik	NZ	Neusceland	zw	Zimbabwe
CI	Côte d'Ivoire	K.F	Korea	PL	Polen		
CM	Kamerun	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CN	China	KZ	Kasachstan	RO	Rumānien		
CU	Kuba Tschechische Republik	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
CZ	Deutschland	u	Liechtenstein	SD	Sudan		
DE	Dänemark	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
DK EE	Danemark Estland	LR	Liberia	SG	Singapur		

Schichtverbundwerkstoff für Gleitelemente und Verfahren zu seiner Herstellung

Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines Schichtverbundwerkstoffes für Gleitelemente, bei dem auf eine Trägerschicht eine Lagermetallschicht sowie eine Zwischenschicht aufgebracht wird und auf der Zwischenschicht eine Gleitschicht galvanisch abgeschieden wird. Die Erfindung bezieht sich auch auf einen entsprechenden Schichtverbundwerkstoff für Gleitelemente.

Die bekannten Schichtverbundwerkstoffe bestehen aus einer stabilen Trägerschicht, in der Regel aus Stahl, mit einer aufgegossenen, aufgesinterten oder aufgewalzten Lagermetallschicht, die in der Regel auf der Basis von Kupfer oder Aluminium hergestellt wird, und einer darauf abgeschiedenen Gleitschicht, z.B. einer Blei-Zinn-Kupfer-Legierung. Meistens ist zwischen der Gleitschicht und dem Lagermetall eine Diffusionssperrschicht, z.B. aus Nickel, angeordnet. Solche Schichtverbundwerkstoffe sind beispielsweise aus der DE-PS 830 269 bekannt.

Die Gleitschicht übernimmt multifunktionelle Aufgaben. Sie kann harte abrasiv wirkende Teilchen durch Einbettung unschädlich machen und sie dient während der Einlaufphase der Anpassung an die Welle. Sie übernimmt einen gewissen Korrosionsschutz für das Lagermetall und weist Notlaufeigenschaften bei Ölmangel auf.

Der Lebenszyklus der Gleitschicht besteht aus folgenden Phasen:

- Einlaufphase mit höherem Verschleiß
- Dauerlaufphase mit konstanter niedrigerer Verschleißrate
- Phase nach Erreichen des totalen Schichtverschleißes mit erhöhter Freßempfindlichkeit.

Die Härte der üblichen Gleitschichten ist ein Kompromiß zwischen der Einbettfähigkeit bzw. dem Notlaufverhalten, d.h. geringe Schichthärte, und dem Verschleißwiderstand, d.h. hoher Schichthärte.

Zur Optimierung der Leistungsfähigkeit von Gleitschichten wurde z.B. eine spezielle Struktur entwickelt, die aus alternierenden Schichten eines weicheren Materials mit Schichten eines härteren Materials aufgebaut ist. Eine solche Gleitschicht ist beispielsweise aus der DE 39 36 498 A1 bekannt. Im Galvanikbad wird ein elektrischer Strom einer Dichte von 0 - 80 A/dm² und einem Potential von -1,5 bis +0,5 Volt eingestellt. Aus einem Blei-Zinn-Kupfer-Bad werden alternierende Schichten aus CuSnPb (weiche Schicht) und Cu oder CuSn (harte Schicht) abgeschieden. Die Abscheidung erfolgt durch Änderung der Abscheideparameter aus einem einzigen fluoroborathaltigen Bad.

Diese Schichtanordnung, die bis zu mehreren 100 Schichten umfassen kann, wobei die einzelnen Schichten lediglich eine Dicke von einigen μ m aufweisen, hat den gravierenden Nachteil, daß eine Interdiffusion von Kupfer und Zinn auftritt, so daß spröde intermetallische Phasen entstehen, die ungünstige tribologische Eigenschaften aufweisen und außerdem zu Sprödbruch neigen.

Aus der DE 41 03 117 C2 ist ein Verfahren zur Herstellung von Gleitelementen mit einer Gleitschicht aus ternärer oder binärer Weißmetall-Legierung bekannt, das auf der Diffusionsglühung basiert. Dieses Verfahren

hat jedoch den Nachteil, daß die Konzentration der weichen Komponente bzw. der harten Komponente nicht beliebig über die Schichtdicke variiert werden kann, weil sich aufgrund des Diffusionsgesetzes immer eine Konzentrationsverteilung entsprechend einer e-Funktion einstellt. Insbesondere bei einer steil abfallenden e-Funktion erhält man im tieferliegenden Gleitschichtbereich überhaupt keine Härteänderung mehr. Ein weiterer Nachteil besteht darin, daß ein weiterer Verfahrensschritt zur Einstellung des Konzentrationsgradienten nach der galvanischen Abscheidung der Gleitschicht erforderlich ist.

Aufgabe der Erfindung ist es, ein Verfahren bereitzustellen, mit dem es möglich ist, einen Schichtverbundwerkstoff zu schaffen, der während seiner gesamten Laufdauer optimale Eigenschaften aufweist.

Die Erfindung geht von der Erkenntnis aus, daß optimale Eigenschaften insbesondere dann vorliegen, wenn die Gleitschicht während der Lebensdauer des aus dem Schichtverbundwerkstoffs gefertigten Gleitelementes immer die optimale Härte besitzt. Dies wird dadurch erreicht, daß bei dem erfindungsgemäßen Schichtverbundwerkstoff die Gleitschicht eine von ihrer Oberfläche in Richtung Lagermetallschicht kontinuierlich zunehmende Härte aufweist.

Die Gleitschicht und somit der erfindungsgemäße Schichtverbundwerkstoff besitzen eine Schichthärte, die an die jeweilige Betriebsphase angepaßt ist: geringe Härte während der Einlaufphase, zunehmende Härte während der Dauerlaufphase, so daß damit insgesamt die Lebensdauer erheblich gesteigert werden kann. Im Gegensatz zu herkömmlichen Gleitschichten konnte die Lebensdauer um den Faktor 1,5 bis 2 erhöht werden

Eine solche Gleitschicht erfordert ein Verfahren, mit dem die Härte über die Schichtdicke gezielt eingestellt werden kann.

Die Aufgabe wird verfahrensmäßig dadurch gelöst, daß als Gleitschicht eine bleifreie Legierung mit mindestens einer harten und einer weichen Komponente abgeschieden wird, wobei die Stromdichte innerhalb des Bereichs von 0,3 - 20 A/dm² während des Abscheidevorgangs verändert wird und/oder die Temperatur des Galvanikbades innerhalb des Bereiches von 15°C bis 80°C verändert wird.

Das erfindungsgemäße Verfahren beinhaltet mehrere Alternativen.

Gemäß einer ersten Verfahrensvariante wird mit konstanter Temperatur gearbeitet und die Stromdichte wird während des Abscheidevorganges verändert, vorzugsweise gesteigert. Dies hat zur Folge, daß mit zunehmender Stromdichte die Abscheidung der weichen Komponente bevorzugt wird, was zu einem größeren Anteil der weichen Komponente in der Gleitschicht führt.

Gemäß einer zweiten Verfahrensvariante wird die Stromdichte auf einen bestimmten Wert eingestellt und die Temperatur verändert. Es hat sich herausgestellt, daß eine Korrelation zwischen Temperatur und Abscheideverhalten der harten und weichen Komponente in der Weise besteht, daß mit zunehmender Temperatur die Abscheidung der harten Komponente begünstigt wird. Um den gewünschten Härtegradienten einzustellen, ist es gemäß einer ersten Ausführungsform dieser zweiten Verfahrensvariante erforderlich, während der Abscheidung die Temperatur von einem hohen Wert herunterzufahren. Dies bedeutet, daß das Galvanikbad gekühlt werden muß.

Da anlagetechnisch eine Erwärmung des Galvanikbades einfacher durchführbar ist, wird gemäß einer zweiten Ausführungsform dieser zweiten Verfahrensvariante dem Galvanikbad vorzugsweise ein Polarisator zugesetzt. Es hat sich herausgetellt, daß hierfür ein Zusatz auf der Basis ungesättigter Karbonsäure geeignet ist. Vorzugsweise enthält der Polarisator ca. 30 % Karbonsäure und bis zu einem Drittel Arylpolyglykolether und/oder

Alkylpolyglykolether, wobei der Rest aus Wasser besteht. Dieser Zusatz wird vorzugsweise in Mengen bis 10 % bezogen auf die Gesamtmenge des Galvanikbades zugesetzt.

Dieser als Polarisator bezeichnete Zusatz bewirkt eine Veränderung des Potentials der härteren Komponente mit der Folge, daß mit zunehmender Temperatur die Abscheidung der härteren Komponente verringert wird.

Die Verfahrensvarianten können auch miteinander kombiniert werden, indem sowohl die Stromdichte als auch die Tempratur während des Abscheidevorganges verändert werden.

Das Verfahren bietet den Vorteil, daß eine Erzeugung der Schicht mit den jeweiligen Laufeigenschaften durch eine galvanische Abscheidung aus einem einzigen Bad möglich ist. Die Verwendung mehrerer Galvanikbäder z.B. mit unterschiedlicher Temperatur ist nicht ausgeschlossen.

Stromdichte und/oder Temperatur können stufenweise verändert werden, so daß sich eine Schichtstruktur innerhalb der galvanisch abgeschiedenen Gleitschicht einstellt. Es hat sich jedoch gezeigt, daß bezüglich der Laufeigenschaften sprunghafte Änderungen in der Härte nicht immer von Vorteil sind. Es wird daher einer kontinuierlichen Härteänderung, d.h. einem Härtegradienten den Vorzug gegeben. Dementsprechend wird die Stromdichte und/oder die Temperatur vorzugsweise kontinuierlich verändert.

Vorzugsweise wird die Stromdichte mit einer Rate von 0,1 bis 0,5 A/(dm² min) gesteigert.

Die Temperatur wird vorzugsweise mit einer Rate von 1° bis 5°C/min verändert.

Der Stromdichtebereich, der während der Abscheidung durchfahren wird, richtet sich nach der verwendeten Legierung. Wenn eine binäre Legierung aus Zinn und Kupfer abgeschieden wird, wird die Stromdichte vorzugsweise im Bereich von 0,5 - 10 A/dm² verändert. Als binäre Legierungen kommen insbesondere CuAg, AgCu, SnCu, CuSn, SnBi oder SnAg in Frage.

Die Abscheidung wird vorzugsweise aus einem fluoroboratfreien Galvanikbad vorgenommen.

Über das erfindungsgemäße Verfahren ist es möglich, die Härte der Gleitschicht im Bereich von 10 HV bis 150 HV ansteigend einzustellen.

Die Bad-Zusammensetzung ist so gewählt, daß Legierungen hoher und geringer Härte abgeschieden werden können.

Der Anteil der harten Komponente steigt vorzugsweise von der Gleitschichtoberfläche in Richtung Lagermetallschicht von 1 Gew.-% auf 20 Gew.-% an. Die Gleitschichtlegierung kann zusätzlich noch 0,1 Gew.-% bis 5 Gew.-% Nickel und/oder Kobalt enthalten. Dieser Zusatz wirkt diffusionsstabilisierend in den binären Systemen.

Eine Zwischenschicht dient als Diffusionsbarriere, als Haftvermittler und zur Verbesserung der Verschleiß- und Ermüdungsfestigkeiten. Sie besteht vorzugsweise aus Nickel, SnNi, Ni + SnNi (zwei Schichten), Co oder Fe. Der Zinnanteil in der SnNi-Legierungsschicht beträgt vorzugsweise 65 bis 75 %.

Die Zwischenschicht kann ebenfalls galvanisch oder stromlos (autokatalytisch) abgeschieden werden. Die Lagermetallschicht kann gesintert oder gegossen sein.



Beispiel 1: Gleitschicht SnCu

Es wurden Galvanikschichten auf einem Bleibronzesubstrat mit Nickelzwischenschicht hergestellt.

Die Zusammensetzung konnte im Bereich Zinn mit Kupferanteilen von 1 bis 20% eingestellt werden. Der Kupferanteil nahm kontinuierlich von der Schichtoberfläche zum Lagermetall zu. Der Härteverlauf entsprach diesem Cu-Konzentrationsverlauf und ergab 10 HV (Gleitschichtoberfläche) bis zu 80 HV (Nähe Lagermetall).

Die Schicht wurde aus einem methansulfonsauren Bad mit Zinn- und Kupfermethansulfonat sowie Zusätzen von organischen Netz- und Glättungsmitteln abgeschieden. Die Schichtdicke der Gleitschicht konnte in einem Bereich zwischen 8 und 50 µm eingestellt werden.

Die Erzeugung des Kupferkonzentrationsprofiles gelang durch Abscheidung mit Stromdichten von 3 bis 5 A/dm² mit zusätzlicher Veränderung der Badtemperatur im Bereich von 20°C bis 60°C.

Beispiel 2: Gleitschicht SnAg

Abscheidung auf Lagermetall CuSn mit Zwischenschicht aus Ni.

Die Gleitschicht wurde aus einem methansulfonsauren Zinn-Silber-Bad mit Silberanteilen von 1 bis 20% abgeschieden.

Der Konzentrationsgradient des Silbers von der Gleitschichtoberfläche zum Lagermetall konnte durch Änderung der Stromdichte von 0,3 bis 10 A/dm² erzeugt werden. Die Härte der Gleitschicht lag zwischen 10 HV (zinnreiche Oberfläche) und bis zu 150 HV (silberreiche Phase).

Patentansprüche

 Verfahren zur Herstellung eines Schichtverbundwerkstoffes für Gleitelemente, bei dem auf eine Trägerschicht eine Lagermetallschicht sowie eine Zwischenschicht aufgebracht wird und auf der Zwischenschicht eine Gleitschicht galvanisch abgeschieden wird,

dadurch gekennzeichnet,

daß als Gleitschicht eine bleifreie Legierung mit mindestens einer harten und einer weichen Komponente abgeschieden wird, wobei die Stromdichte innerhalb des Bereichs von 0,3 bis 20 A/dm² während des Abscheidevorgangs verändert wird und/oder die Temperatur des Galvanikbades innerhalb des Bereiches von 15°C bis 80°C verändert wird.

- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Temperatur nicht verändert wird und daß die Stromdichte erhöht wird.
- Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Stromdichte nicht verändert wird und daß die Temperatur erniedrigt wird.
- 4. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß dem Galvanikbad ein Polarisator zugesetzt wird,
 - daß die Stromdichte nicht verändert wird und daß die Temperatur erhöht wird.
- Verfahren nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß ein Polarisator auf der Basis ungesättigter Karbonsäure zugesetzt wird.



- 6. Verfahren nach Anspruch 4 oder 5, dadurch gekennzeichnet, daß der Polarisator in einer Menge bis zu 10 % zugesetzt wird.
- Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß die Stromdichte und/oder die Temperatur kontinuierlich verändert wird/werden.
- 8. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß die Stromdichte mit einer Rate von 0,1 bis 0,5 A/(dm² min) gesteigert wird.
- 9. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, daß die Temperaturen mit einer Rate von 1°C bis 5°C/min verändert werden.
- 10. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß eine binäre Legierung aus Zinn und Kupfer abgeschieden wird, wobei die Stromdichte im Bereich von 0,5 bis 10 A/dm² gesteigert wird.
- 11. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 10, dadurch gekennzeichnet, daß eine binäre Legierung aus CuAg, AgCu, SnCu, CuSn, SnBi oder SnAg abgeschieden wird.
- 12. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 11, dadurch gekennzeichnet, daß ein fluoroboratfreies Galvanikbad verwendet wird.
- 13. Schichtverbundwerkstoff für Gleitelemente mit einer Trägerschicht, einer Lagermetallschicht, einer Zwischenchicht und einer galvanisch aufgebrachten Gleitschicht,

dadurch gekennzeichnet,

daß die Gleitschicht eine von ihrer Oberfläche in Richtung Lagermetallschicht kontinuierlich zunehmende Härte aufweist.

- 14. Schichtverbundwerkstoff nach Anspruch 13, dadurch gekennzeichnet, daß die Zwischenschicht aus Ni, Ni + SnNi, Co oder Fe besteht, wobei die Legierung SnNi 65 bis 75 % Sn enthält.
- 15. Schichtverbundwerkstoff nach Anspruch 13 oder 14, dadurch gekennzeichnet, daß die Härte im Bereich von 10 HV auf 150 HV ansteigt.
- 16. Schichtverbundwerkstoff nach einem der Ansprüche 13 bis 15, dadurch gekennzeichnet, daß die Gleitschicht aus einer bleifreien binären Legierung mit einer weichen und einer harten Komponente, wie CuAg, AgCu, SnCu, CuSn, SnBi oder SnAg besteht.
- 17. Schichtverbundwerkstoff nach einem der Ansprüche 13 bis 16, dadurch gekennzeichnet, daß der Anteil der harten Komponente von der Gleitschichtoberfläche in Richtung Lagermetallschicht von 1 Gew.-% auf 20 Gew.-% ansteigt.
- 18. Schichtverbundwerkstoff nach einem der Ansprüche 13 bis 17, dadurch gekennzeichnet, daß die Legierung 0,1 Gew.-% bis 5 Gew.-% Nickel und/oder Kobalt enthält.

PCT





INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCF)

(51) Internationale Patentklassifikation 7:

C25D 7/10, F16C 33/12

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer:

WO 00/29647

A3

(43) Internationales
Veröffentlichungsdatum:

25. Mai 2000 (25.05.00)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/DE99/03607

(22) Internationales Anmeldedatum:

10. November 1999

(10.11.99)

(81) Bestimmungsstaaten: AT, BR, CZ, HU, JP, KR, PL, SK, US, europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE).

(30) Prioritätsdaten:

198 52 481.1

13. November 1998 (13.11.98) DE

Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht.

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): FED-ERAL-MOGUL WIESBADEN GMBH [DE/DE]; Stiel-

strasse 11, D-65201 Wiesbaden (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): STASCHKO, Klaus [DE/DE]; Talstrasse 26 a, D-65232 Taunusstein-Seitzenhahn (DE). GRUENTHALER, Karl-Heinz [DE/DE]; Mozartstrasse 6 a, D-61250 Usingen

(DE).

(88) Veröffentlichungsdatum des internationalen Recherchenberichts: 5. Oktober 2000 (05.10.00)

54) Title: STRATIFIED COMPOSITE MATERIAL FOR SLIDING ELEMENTS AND METHOD FOR THE PRODUCTION THEREOF

54) Bezeichnung: SCHICHTVERBUNDWERKSTOFF FÜR GLEITELEMENTE UND VERFAHREN ZU SEINER HERSTELLUNG

57) Abstract

Disclosed is a method for producing stratified composite materials that exhibit optimum properties during their entire service life. The stratified composite material has a carrier layer, a bearing metal layer, an intermediate layer and an electroplated sliding layer that continually increases in hardness from the surface thereof in the direction of the bearing metal layer. According to the inventive method, I lead-free alloy with at least one hard component and one soft component is electrodeposited, whereby the current density is modified within a range of $0.3 20 \text{ A/dm}^2$ during the deposition process and/or the temperature of the galvanic bath is modified within a range of 1.5 C - 80 °C.

57) Zusammenfassung

Es wird ein Verfahren zur Herstellung von Schichtverbundwerkstoffen beschrieben, die während ihrer gesamten Laufdauer optimale ligenschaften aufweisen. Der Schichtverbundwerkstoff weist eine Trägerschicht, eine Lagermetallschicht, eine Zwischenschicht und eine alvanisch aufgebrachte Gleitschicht auf, die eine von ihrer Oberfläche in Richtung Lagermetallschicht kontinuierlich zunehmende Härte ufweist. Das Verfahren sieht vor, dass als Gleitschicht eine bleifreie Legierung mit mindestens einer harten und einer weichen Komponente alvanisch abgeschieden wird, wobei die Stromdichte innerhalb des Bereichs von 0,3 bis 20 A/dm² während des Abscheidevorgangs verändert vird und/oder die Temperatur des Galvanikbades innerhalb des Bereichs von 15 °C bis 80 °C verändert wird.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

	. N	ES	Spanien	LS	Lesotho	SI	Slowenien
AL	Albanien	FI	Finnland	LT	Litauen	SK	Slowakei
AM	Armenien	FR	Frankreich	LU	Luxemburg	SN	Senegal ·
AT	Österreich	GA	Gabun	LV	Lettland	SZ	Swasiland
ΑU	Australien	GB	Vereinigtes Königreich	MC	Monaco	TD	Tschad
ΑZ	Aserbaidschan	GE	<u> </u>	MD	Republik Moldau	TG	Togo
BA	Bosnien-Herzegowina		Georgien Ghana	MG	Madagaskar	TJ	Tadschikistan
BB	Barbados	GH	•	MK	Die ehemalige jugoslawische	TM	Turkmenistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MIK	Republik Mazedonien	TR	Türkei
BF	Burkina Faso	GR	Griechenland	ML	Mali	TT	Trinidad und Tobago
BG	Bulgarien	HU	Ungarn			UA	Ukraine
BJ	Benin	IÈ	Irland	MN	Mongolei	UG	Uganda
BR	Brasilien	IL	Israel	MR	Mauretanien	บร	Vereinigte Staaten von
BY	Belarus	IS	Island	MW	Malawi	03	Amerika
CA	Kanada	IT	Italien	MX	Mexiko	UZ	Usbekistan ·
CF	Zentralafrikanische Republik	JP	Japan	NE	Niger	VN	Vietnam
CG	Kongo	KE	Kenia	NL	Niederlande		
СН	Schweiz	KG	Kirgisistan	NO	Norwegen	YU	Jugoslawien
CI	Côte d'Ivoire	KP	Demokratische Volksrepublik	NZ	Neuseeland	zw	Zimbabwe
CM	Kamerun		Korea	PL	Polen		
CN	China	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CU	Kuba	ΚŻ	Kasachstan	RO	Rumānien		
cz	Tschechische Republik	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
DE	Deutschland	LI	Liechtenstein	SD	Sudan		
DK	Dānemark	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
EE	Estland	LR	Liberia	SG	Singapur		
::E	Listiano ,						

A CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER
IPC 7 C25D7/10 F16C33/12

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols) IPC 7 C25D F16C

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

WPI Data, PAJ

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 5 666 644 A (TANAKA TADASHI ET AL) 9 September 1997 (1997-09-09) column 2, line 46 - line 59 column 3, paragraph 1 claims	1,10,11, 13,16,17
Α	US 5 525 203 A (RUMPF THOMAS ET AL) 11 June 1996 (1996-06-11) column 3, paragraph 2; claims	1,10,11, 13,14, 16,17
A	DE 41 03 117 A (GLYCO METALL WERKE) 29 August 1991 (1991-08-29) cited in the application column 3, line 25 - line 30 column 3, line 51 -column 4, line 16 claims 2-4,6,8	13,14
	-/	

X Further documents are listed in the continuation of box C.	Patent family members are listed in annex.
* Special categories of cited documents: 'A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance 'E* earlier document but published on or after the international filing date 'L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) 'O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means 'P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed	 "T" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention. "X" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone. "Y" document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art. "&" document member of the same patent family
Date of the actual completion of the international search	Date of mailing of the international search report
22 June 2000	30/06/2000
Name and mailing address of the ISA	Authorized officer
European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tet. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 340-3016	Zech, N



PCT/DE 99/03607

	Ition) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT	Relevant to claim No.
tegory *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	
	DE 34 30 945 A (MIBA GLEITLAGER AG) 6 March 1986 (1986-03-06)	10,11, 13,14, 16,17
	the whole document	
	·	
	·	
ļ		1
		1

information on patent family members

Int. ional Appli No PCT/DE 99/03607

		•		101702	997 03007
Patent document cited in search report		Publication date		atent family nember(s)	Publication date
UC TEEEEAA	Α	09-09-1997	JP	2693369 B	24-12-1997
US 5666644	A	09 09 1997	ĴΡ	7190062 A	28-07-1995
			GB	2285290 A,B	05-07-1995
		11-06-1996	AT	399544 B	26-05-1995
US 5525203	^	11 00 1950	AT	257893 A	15-10-1994
			DE	4444491 A	22-06-1995
		29-08-1991	AT	397969 B	25-08-1994
DE 4103117	Α	29 00 1991	AT	22291 A	15-12-1993
			BR	9104305 A	19-05-1992
			DE	4103116 A	08-08-1991
			MO	9111545 A	08-08-1991
			ES	2028595 A	01-07-1992
		•	FR	2657886 A,B	09-08-1991
			GB	2240989 A	21-08-1991
			ΪŢ	1244524 B	15-07-1994
			JP	4504595 T	13-08-1992
			PT	96659 A	29-01-1993
			US	5300368 A	05-04-1994
	Α	06-03-1986	 EP	0218772 A	22-04-1987
DE 3430945	A	00-03 1900	ĪN	165742 A	06-01-1990

A KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES IPK 7 C25D7/10 F16C33/12

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole) $IPK\ 7\ C250\ F16C$

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

WPI Data, PAJ

ategorie*	SENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
	US 5 666 644 A (TANAKA TADASHI ET AL) 9. September 1997 (1997-09-09) Spalte 2, Zeile 46 - Zeile 59 Spalte 3, Absatz 1 Ansprüche	1,10,11, 13,16,17
1	US 5 525 203 A (RUMPF THOMAS ET AL) 11. Juni 1996 (1996-06-11) Spalte 3, Absatz 2; Ansprüche	1,10,11, 13,14, 16,17
A	DE 41 03 117 A (GLYCO METALL WERKE) 29. August 1991 (1991-08-29) in der Anmeldung erwähnt Spalte 3, Zeile 25 - Zeile 30 Spalte 3, Zeile 51 -Spalte 4, Zeile 16 Ansprüche 2-4,6,8	13,14
	/	

		,	
X Weitere Veröffentlichungen sind der Fortset entnehmen		X Siehe Anhang Patentfamilie	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
 Besondere Kategorien von angegebenen Veröffer "A" Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand of aber nicht als besonders bedeutsam anzuseh. "E" älteres Dokument, das jedoch erst am oder na Anmeldedatum veröffentlicht worden ist. "L" Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Priorit scheinen zu lassen, oder durch die das Veröffanderen im Recherchenbericht genannten Versollt oder die aus einem anderen besonderen ausgeführt). "O" Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche eine Benutzung, eine Ausstellung oder ander dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffent. 	der Technik definiert, nen ist ach dem internationalen tätsanspruch zweifelhaft er- tfentlichungsdatum einer eröffentlichung belegt werden Grund angegeben ist (wie Offenbarung, re Maßnahmen bezieht Anmeldedatum, aber nach	warn nicht als auf erfitteliste ist in Veröffentlichung mit Veröffentlichungen dieser Kategorie in diese Verbindung für einen Fachmann *& Veröffentlichung, die Mitglied derselber	rzum Verständnis des der oder der ihr zugrundeliegenden itung; die beanspruchte Erfindung ihung nicht als neu oder auf ichtet werden itung; die beanspruchte Erfindung ieit beruhend betrachtet einer oder mehreren anderen Verbindung gebracht wird und naheliegend ist in Patentfamilie ist
Datum des Abschlusses der internationalen Reche		Absendedatum des internationalen Re	cherchenberichts
22. Juni 2000		30/06/2000	
Name und Postanschrift der Internationalen Recht Europäisches Patentamt, P.B. 58 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 6	18 Patentlaan 2	Bevollmächtigter Bediensteter	
Fax: (+31-70) 340-3016		Zech, N	

INTERNATIONALER RECH. CHENBERICHT

Inte Ionales Akteurschen
PCT/DE 99/03607

		TC170E 99703007		
	ung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN	-d T-9-	Part Apparath Me	
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht komme	engen iede	Betr. Anspruch Nr.	
A	DE 34 30 945 A (MIBA GLEITLAGER AG) 6. März 1986 (1986-03-06) das ganze Dokument		10,11, 13,14, 16,17	
		·		
	. ,			
			·	

This Page Blank (uspic,







Application No:

GB 0216331.9

Claims searched: 1 - 11

Examiner:

David J Evans

Date of search: 6 Ja

6 January 2003

Patents Act 1977: Search Report under Section 17

Documents considered to be relevant:

Category	Relevant to claims	Identity of document and passage or figure of particular relevance		
A	-	GB 2228011 A	(NDC COMPANY LTD.)	
A	-	GB 2221502 A	(DAIDO METAL COMPANY LTD.)	
A	-	GB 2186923 A	(HOHENZOLLERN)	
A	-	GB 702188 A	(GLACIER METAL COMPANY)	
A	-	US 6301784 B	(NIEGEL)	
A	-	US 6086742 A	(HUHN)	

Categories:

	x	Document indicating lack of novelty or inventive step	A	Document indicating technological background and/or state of the art.
	Y	Document indicating lack of inventive step if combined with one or more other documents of same category.	P	Document published on or after the declared priority date but before the filing date of this invention.
	&	Member of the same patent family	E	Patent document published on or after, but with priority date earlier than, the filing date of this application.

Field of Search:

Search of GB, EP, WO & US patent documents classified in the following areas of the UKCV:

rza.	F	2	A	Ĺ
------	---	---	---	---

Worldwide search of patent documents classified in the following areas of the IPC7:

F16C

The following online and other databases have been used in the preparation of this search report:

EPODOC, WPI & PAJ.

This Page Blank (usp!~